## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-061614

(43) Date of publication of application: 05.03.1999

(51)Int.CI.

D04H 1/54 A61F 13/15 D01F 8/06 // A61F 13/14

(21)Application number: 09-230282

(71)Applicant: CHISSO CORP

(22)Date of filing:

12.08.1997

(72)Inventor: NAGANO KOKI

HIRABAYASHI SHIGERU

## (54) STAPLE FIBER NON-WOVEN FABRIC

## (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a bulky staple fiber non-woven fabric good in a touch and having thermal shrinkage characteristics not deviated in the mechanical direction and in the lateral direction.

SOLUTION: This staple fiber non-woven fabric comprises one or more kinds of dispersed and accumulated staple fibers having a fiber length of 3-25 mm and a single fiber fineness of 1-100 denier and containing thermal fusible fibers in an amount of at least 10 wt. % as at least one kind of fibers in the stable fibers. The mutual cross points of the staple fibers are fused. The non-woven fabric has a specific volume of 22-170 cm3/g and a mechanical direction/lateral direction thermal shrinkage degree ratio of 0.75-1.25.

### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2000 Japan Patent Office

## (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平11-61614

(43)公開日 平成11年(1999)3月5日

(51) Int.CL*  D 0 4 H 1/54  A 6 1 F 13/15  D 0 1 F 8/06  // A 6 1 F 13/14	<b>談</b> 別記号	FI D04H 1 D01F 8 A61F 13	3/06 3/14	,	A	
A61F 13/15 D01F 8/06		D01F 8 A61F 13	3/06 3/14	A	Ą	
D 0 1 F 8/06		A61F 13	3/14			
// A 6 1 F 13/14		13	/10			
			13/18 3 1 0 Z			
		審査請求	未蘭求	請求項の数7	FD (全 7 頁)	
(21) 出願番号 ************************************	·原平9-230282	(71) 出顧人	000002071			
			チッソ株式	式会社		
(22)出顧日 平	2成9年(1997)8月12日		大阪府大	坂市北区中之 🛭	3 丁目 6 番32号	
		(72)発明者	永野 幸	<b>喜</b>		
		İ	<b>滋賀県草</b> 洋	車市矢橋町550	番地の40	
		(72)発明者	平林 滋			
			滋賀県守(	山市浮気町189		
		(74)代理人	弁理士 !	野中 克彦		

## (54) 【発明の名称】 短機維不織布

## (57)【要約】

【課題】 嵩高で風合いが良く且つ機械方向や幅方向に 片寄らない熱収縮特性がある短繊維不織布を提供する。 【解決手段】 維長3~25mm、単糸繊度1~100 デニールである1種以上の短繊維が分散し、堆積してな り、且つ短繊維のうちの少なくとも1種が熱融着性繊維 で酸熱融着性繊維が少なくとも10重量%含有し、且つ 短繊維同士の交点が融着された不織布であつて、酸不織 布の比容積が22~170cm³/g であり、且つ酸 不織布の機械方向/幅方向の熱収縮率比が0.75~ 1.25である短繊維不織布による。 1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 繊維長3~25mm、単糸繊度1~100デニールである1種以上の短繊維が分散し、堆積してなり、且つ短繊維のうちの少なくとも1種が熱融着性繊維であり、該熱融音性繊維が少なくとも5重量%含有され、短繊維同士の交点が融着された不織布であつて、該不織布の比容積が22~170cm³/g であり、且つ該不織布の機械方向/幅方向の熱収縮率比が0.75~1.25である短繊維不織布。

【請求項2】 短繊維の繊維長が5~10mmである請 10 求項1記載の短繊維不識布。

【請求項3】 短繊維のうちの少なくとも1種が捲縮数3~20山/25mmの捲縮を有する短繊維である請求項1又は2に記載の短繊維不織布。

【請求項4】 熱融着性繊維が、融点差が15℃以上ある低融点樹脂と高融点樹脂からなり且つ該低融点樹脂が繊維表面の少なくとも一部を形成する熱融着性複合繊維である請求項1~3の何れかに記载の短繊維不織布。

【請求項5】 熱融着性繊維が高密度ポリエチレンを鞘成分とし、ポリプロピレンを芯とする偏心鞘芯型複合繊 20維である請求項1~3の何れかに記載の短繊維不織布。

【請求項6】 熱融着性繊維がポリオレフィンを鞘成分とし、ポリエチレンテレフタレートを芯成分とする偏心 輸芯型複合繊維である請求項1~3何れかに記載の短繊維不繊布。

【請求項7】 請求項1~6何れかに記載の短繊維不織布を用いた吸収性物品。

### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する分野】本発明は短繊維不織布に関する。 更に詳しくは紙おむつ、生理用ナブキン、失禁用バツト、母乳用パツト等の吸収性物品、或いはワイバー、フィルター等に使用される短繊維不織布に関する。

[0002]

【従来の技術】従来短繊維不総布として特公昭52-1 2830号公報に記哉されたように、熱融着性複合繊維 をカード機を用い梳綿しウエブとした後、熱処理し、繊 椎同士の交点を融着した不総布が知られている。しかし ながら上記不織布は繊維長が比較的長い約32mm以上 の短繊維を用い、針布により繊維を引っかけて機械方向 40 に配列させるため、大部分の繊維が機械方向に配向して おり、幅方向や、厚み方向にはほとんど配向していない ものであつた。従って繊維による嵩高性や風合いの寄与 を十分に機能させた不織布は得られていない。しかもと の不織布は熱処理時、熱収縮率が、機械方向又は幅方向 に何れか特定方向にのみ大きい。従って繊維同士の熱融 着を強くし、不織布強力を更に上げる目的で不織布単独 で再熱処理した場合、片寄った熱収縮等が起き、不織布 の湾曲、皺等が発生するという課題があった。又不織布 を様々の形態で他の不織布やフィルム等と積層等をし、

熱処理を伴う後加工等で片寄った熱収縮等が起き、積層

された不織布単独及び又は積層物全体に湾曲、 皺等が発生し、必ずしも満足出来るものではなかつた。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】本発明は上記課題が解決された、高高でかつ風合いの良い短繊維不織布を提供する事にあり、更には不織布の熱収縮特性が偏倚せず、 機械方向及び幅方向に熱収縮が均一な短繊維不織布を提供する事にある。

10 [0004]

【課題を解決するための手段】本願で特許請求する発明 は以下の通りである。

- (1) 繊維長3~25mm、単糸繊度1~100デニールである1種以上の短繊維が分散し、堆積してなり、且つ短繊維のうちの少なくとも1種が熱融着性繊維であり、該熱融着性繊維が少なくとも5重量%含有され、短繊維同士の交点が融着された不織布であつて、該不織布の比容積が22~170cm³/g であり、且つ該不織布の機械方向/幅方向の熱収縮率比が0.75~1.25である短繊維不織布。
- (2) 短繊維の繊維長が5~10mmである前記1項 に記数の短繊維不織布。
- (3) 短繊維のうちの少なくとも1種が捲縮数3~2 0山/25mmの捲縮を有する短繊維である前記1又は 2項に記載の短繊維不織布。
- (4) 熱融着性繊維が、融点差が15℃以上ある低融点樹脂と高融点樹脂からなり且つ該低融点樹脂が繊維表面の少なくとも一部を形成する熱融着性複合繊維である前記1~3項の何れかに記載の短繊維不織布。
- ) (5) 熱融着性繊維が高密度ポリエチレンを鞘成分とし、ポリプロビレンを芯とする偏心鞘芯型複合繊維である前記1~3項の何れかに記載の短繊維不織布。
  - (6) 熱融着性繊維がポリオレフインを鞘成分とし、ポリエチレンテレフタレートを芯成分とする偏心鞘芯型 複合繊維である前記1~3項の何れかに記載の短繊維不織布。
  - (7) 前記1~6項の何れかに記载の短繊維不織布を 用いた吸収性物品。

[0005]

40 【発明の実施の形態】以下本発明を詳細に説明する。本発明の短繊維不織布に使用される短繊維は、パルブ、コットン、レーヨンアセテート等の繊維素系の繊維、ナイロン、ポリエステル、アクリル、ポリエチレン、ポリプロピレン等の合成繊維が挙げられる。合成繊維の中でもとりわけ熱融着性単一繊維及び又は熱融着性複合繊維等の熱融着性繊維が、ウエブ形成後不織布化するための熱処理で、繊維の交点同士が融着するので好ましく使用される。又本発明の短繊維不織布は熱融着性繊維5~100重量%、他の繊維が95~0重量%である。しかし用30途により熱融着性繊維の含量は異なり、詳しくは、紙お

2

むつなどの液吸収材の用途の場合にパルブと混合した場 合は熱融着性繊維の割合は5~50重量%、好ましくは 6~30重量%、更に好ましくは7~25重量%であ る。ワイパーやフィルター用途の場合にレーヨン等の高 融点繊維と混合した場合は、熱融着性繊維の割合は20 ~100重量%、好ましくは25~100重量%、更に 好ましくは30~100重量%である。

【0006】又短繊維の繊維長は3~25mmである。 この繊維長は好ましくは3~15mm、更に好ましくは 5~10mmである。繊維長が3mm未満であると、不 10 織布強力が低く、且つ繊維の脱落等が起きやすい。又織 維長が25mmを超えるとウエブ形成時のスクリーン通 過前に繊維同士が絡むので均一なウェブの作製が困難で ある。

【0007】短繊維の単糸繊度は1~100デニールで ある。この単糸繊度は好ましくは1.2~35デニー ル、更に好ましくは1、5~20デニールである。単糸 繊度が1デニール未満の場合、繊維の開繊性が悪化し、 ウエブ形成時にスクリーン内で絡んだりし、均一なウエ ブ作成が困難である。又得られた不織布は東状の短繊維 20 が多量に混合し、風合い等の悪い物となる。又単糸繊度 が100デニールを超えると不織布の風合いが硬くな る。また均一な不織布が得られない。

【0008】本発明の短繊維不織布は比容積が22~1  $70 \text{ cm}^3/\text{g}$  であり、好ましくは25~160 cm<sup>3</sup> /gであり、更に好ましくは28~150cm³/gで ある。比容積が22cm³/g未満の場合、風合いが硬 くなり好ましくない。又比容積が170cm3/g を 超えると不織布強力が低下したりするので好ましくな

【0009】本発明の短繊維不織布は、機械方向/幅方 向熱収縮率比が0.75~1.25である。この熱収縮 率比は好ましくは0.80~1.20である。熱収縮率 比が0.75未満の場合、又は1.25を超える場合、 不織布の後加工等での熱処理で、縦方向又は横方向によ り大きく熱収縮し、いわゆる不織布の偏倚熱収縮或いは 不均一熱収縮により、不織布が湾曲したり、皺等が発生 するので好ましくない。なおこの熱収縮率比は、後配の ように短繊維不織布を145℃で5分間熱処理した後 の、機械方向/幅方向熱収縮率の比である。

【0010】本発明の短繊維不織布に使用する短繊維が 熱融着性繊維の場合、下記熱可塑性樹脂等の単独又はそ の二種以上を混合し紡糸したレギュラー熱融着性繊維が 使用できる。又下記熱可塑性樹脂等をその低融点熱可塑 性樹脂を繊維表面の少なくとも一部を形成する成分と し、高融点熱可塑性樹脂を他の成分とするいわゆる熱融 着性複合繊維が使用できる。熱可塑性樹脂として、ポリ プロピレン、高密度ポリエチレン、中密度ポリエチレ ン、低密度ポリエチレン、線状低密度ポリエチレン、ブ

共重合体等のポリオレフイン類、ポリアミド類、ポリエ チレンテレフタレート、ポリブチレンテレフタレート、 ジオールとテレフタル酸/イソフタル酸等を共重合した 低融点ポリエステル、ポリエステルエラストマー等のポ

リエステル類、フッソ樹脂等が例示できる。

【0011】複合繊維の場合、低融点樹脂と高融点樹脂 の組み合わせは、融点差が15℃以上ある樹脂の組み合 わせであれば良い。このような樹脂の組み合わせとして は、例えば、高密度ポリエチレン/ポリプロピレン、低 密度ポリエチレン/ポリプロピレン、プロピレン・エチ レン・ブテン-1結晶性共重合体/ポリプロピレン、高 密度ポリエチレン/ポリエチレンテレフタレート、ナイ ロン-6/ナイロン-66、低融点ポリエステル/ポリ エチレンテレフタレート、ポリプロピレン/ポリエチレ ンテレフタレート、ポリフツ化ビニリデン/ポリエチレ ンテレフタレート、線状低密度ポリエチレンと髙密度ポ リエチレンの混合物/高密度ポリエチレンとポリプロピ レンの混合物等が例示出来る。この組み合わせにより、 低融点樹脂の融点以上、髙融点樹脂の融点未満の温度で 熱処理すれば複合繊維の低融点成分が溶融されて繊維の 交点が融着し、髙融点成分はそのままで残存した三次元 のネツトワーク構造の短繊維不織布を形成させる事が出

【0012】熱融着性複合繊維の形態は、並列型、鞘芯 型、偏心鞘芯型、三層以上の多層型、中空並列型、中空 **鞘芯型、異形鞘芯型、海島型等で且つ低融点樹脂が繊維** 表面の少なくとも一部を形成した構造の複合繊維であれ ば良い。この複合繊維のうち最も好ましいのは、高密度 ポリエチレン、線状低密度ポリエチレン、プロピレン・ 30 エチレン・ブテン-1結晶性共重合体から選ばれる何れ かの1種を低融点樹脂とし、ポリプロピレン又はポリエ チレンテレフタレートを髙融点樹脂とする並列型、鞘芯 型、偏心鞘芯型等の複合繊維である。

【0013】又捲縮はなくても良くストランドチョップ であつても良い。又ジグザグ型等の二次元捲縮、スパイ ラル型、オーム型等の立体捲縮等を有する物等何れも使 用出来る。立体捲縮がある複合繊維の場合、嵩高な不織 布が得られる。ウエブの嵩高性は使用する熱融着性短繊 維や、他の短繊維等の捲縮に依存し、特にスパイラル型 40 の捲縮を3~20山/25mm有する繊維である事が好 ましい。より好ましくは4~15山/25mm、更に好 ましくは4~12山/25mmのスパイラル状捲縮を有 する繊維である。

【0014】該複合繊維において低融点樹脂と高融点樹 脂の複合比は低融点樹脂が10~90重量%、高融点樹 脂が90~10重量%である。好ましくは低融点樹脂が 30~70重量%、高融点樹脂が70~30重量%であ る。低融点樹脂が10重量%未満の場合、熱融着不足に より、不織布強力が小さくなる。又低融点樹脂が90重 ロビレンと他のαオレフインからなる結晶性プロビレン 50 量%を超えるとレギュラー熱融着性繊維と類似の熱融着

挙助を示すので、複合繊維の髙融点成分が繊維状形態を 保持するという特性が減少する事になる。勿論熱処理条 件の設定により繊維形態の保持が可能であるので、レギ ュラー繊維であつても良い。

【0015】本発明の短繊維不織布は、前記熱融着性繊 維等を使用し、該繊維を分散して降りつもらせるような いわゆる短繊維分散落下型のウエブ製造装置を用い、ウ エブを形成し更に熱処理機で熱融着温度以上の温度で熱 処理し繊維の交点を融着する事により得られる。前記の ようなウエブ製造装置としては例えば、前後、左右、上 下、水平円状等の何れかに振動し、短繊維を篩いの目か ら分散落下させる箱型篩いタイプの装置が使用出来る。 又ネツト状の金属多孔板が円筒状に成型され且つその側 面に短繊維の投入口を有し、且つ回転し、短繊維をその 目から分散落下させるネット状筒状体タイプの装置が使 用出来る。

【0016】前記ウエブ製造装置を用い、その篩いの目 から短繊維を分散して落下し、その下部に配置されたネ ツトコンベアー等のようなウエブ捕集装置上に降り積も らすように捕集し、更に熱処理機を用い熱融着温度以上 20 の温度に加熱し短繊維の交点を融着し、本発明の不織布 とするのである。前記ウエブの熱処理機は、エアスルー 型熱処理機、エンボスロール型熱処理機、フラツトロー ル型熱処理機等、及びその何れかを組み合わせた装置等 が使用出来る。エアスルー型熱処理機を用いた場合、嵩 髙な不織布が得られる。又エンボスロール型熱処理機を 用いた場合、比較的不織布の繊維密度が高く且つその表 面に凹凸状の付与された不織布が得られる。エンボスロ -ル型熱処理機を用いる場合、エンボスロールの凸部面 積は約10~30%である物が好ましい。この凸部面積 30 が10%未満であると不織布の強力が高い物が得られな い。又30%を超えると不織布の風合いが硬くなり且つ 嵩髙な不織布が得られない。

【0017】本発明の短繊維不織布の目付けは限定され ない。しかし目付けが約8~1000g/m゚である物 が好ましく使用される。不総布の用途が紙おむつ等の液 吸収性物品の表面材等の場合、約8~60g/m²、ワ イバーや衣類の充填材用不織布の場合約10~400g /m<sup>1</sup>、フィルターの場合約15~1000g/m<sup>1</sup>であ

【0018】本発明の吸収性物品は、前配短繊維不織布 を紙おむつ等の液吸収性物品の材料として使用された物 である。吸収性物品の具体例として尿及び軟便等を吸収 する新生児用紙おむつ、尿を主として吸収する幼児用紙 おむつ、生理用ナプキン、傷パツト、汗取りパツト、液 を吸い取るワイバー、液を吸い取るシート等が例示でき る。要は液を吸収する物品であればよい。

【0019】フィルム等の液漏れ防止用バツクシート、 パルプや商分子吸水剤からなる液吸収材、多孔性フイル ム等の液透過用多孔性シート等から檘成された紙オムツ 50 から風合いを評価した。3人以上が不総布が柔軟性不足

等のような吸収性物品の場合、上記短繊維不織布を表面 材として使用した物が例示出来る。このような紙おむつ は風合いが良く、しかも新生児の尿は勿論、軟便も不総 布の内部に透過するという機能がある。又上記紙おむつ において、熱融着性繊維とレーヨン等のような親水性繊 維等が混合された短繊維不織布と、熱融着性繊維のみか らなる短繊維不織布を積層し、多層構造のシートをその 熱融着性繊維のみからなる不織布層を肌側とする表面材 として用いた物等が例示出来る。この紙おむつは、尿、 軟便等が一層速くその内部に吸収するという機能があ る。又フィルム等の液漏れ防止用バツクシートの外側に 前記のような短繊維不織布を積層された複合構造のシー トをバツクシートとして用いた紙おむつは風合いが格段 に良い物となる。又、紙おむつの胴部近傍及び又は脚部 近傍に前記のような短繊維不織布を用い、他の部位はカ - ド法熱融着不織布から構成された表面材からなる物 は、風合いが良い物となる。

【0020】本発明の不織布はそれ単独で又は他の様々 な部品、例えば他の不織布、液吸収体、布、フィルム、 木質板、金属板等と併用し、様々な複合形態で使用出来 る。本発明の短繊維不織布は、各種油剤を付着し、家 具、車等のワイパー等として使用出来る。例えば、繊維 径が約10μm以下の極細繊維不織布と短繊維不織布が 積層されその両層が融着された複合構造の不織布とする ことが出来る。この複合構造の不織布はワイバーや、紙 おむつ等に使用できる。又短繊維不織布を巻回したり或 いは加熱しながら巻回しその層が融着した筒状のフィル ターとする事が出来る。又短繊維をひだ折りしたり、ひ だ折り後更に筒状に成型したフィルター等にする事が出 来る。

## [0021]

【実施例】以下本発明を実施例で詳細に説明する。な お、本実施例等における短繊維不織布の物性等は以下に 記哉する方法で行った。

【0022】不織布強力:引張り強度試験機を用い、不 織布の幅方向の引っ張り強力を測定し、その強力を引っ 張り強力とした。なお測定条件は幅5 cm (機械方 向)、長さ15cm(幅方向)の試料を、つかみ間隔1 0 c m、引っ張り速度10 c m/分の条件で測定した。 単位kg/5cm。

【0023】比容積:不織布の目付けと厚みを測定し、 比容積を算出した。単位cm³/g。

【0024】熱収縮率比:熱風循環式の乾燥機を使用 し、25cm×25cm の大きさの不総布を、145 ℃で5分間熱処理し、不織布の機械方向熱収縮率(MD %)及び不織布の幅方向熱収縮率(CD%)を測定し た。MD%/CD%を熱収縮率比とした。

【0025】風合い:不織布を5人のバネラーが、柔軟 性及び目付け斑や皺等の有無の判断による均一性の観点

7

であるか又は不織布が不均一であるかの何れかの少なく とも一つに該当すると評価された場合、風合い不良と判 定し、それ以外を風合い良と判定した。

#### 【0026】実施例1

ボリオレフィン系熱融着性複合繊維を用い不織布を製造した。使用した熱融着性複合繊維は鞘成分がMI=17 (JIS-K7210条件4)、融点132℃の高密度ボリエチレン(HDPE)で、芯成分がMFR=18 (JIS-K7210条件14)、融点164℃のボリプロピレン(PP)からなり、複合比50/50重量% 10の鞘芯型複合繊維であつた。との複合繊維は単糸繊度2.1デニール、繊維長10mm、捲縮数12山/25mmのジグザグ状の捲縮を有する短繊維であつた。

【0027】使用したウェブ製造装置は、ネット状の金属多孔板が円筒状に成型され且つその側面に短繊維の投入口を有し、且つ回転し、短繊維をその目から分散落下させるネット状筒状体タイプの装置であった。その短繊維投入口から開繊した前記短繊維を供給し、その目から短繊維をネットコンベアーに分散して堆積させ、短繊維がランダムに配向したウェブとし、更に該ウェブをその20下流側の工程に備えられたスルーエアー型熱処理機を使用し、温度148℃で10秒間熱処理し、短繊維の交点が融着した不織布を得た。

【0028】短繊維不織布は目付け20g/m³、幅方向強力が1.63kg/5cm、比容積が102cm³/g、熱収縮率比が1.20、風合いが良、であつた。 短繊維や不織布の物性等のデータを表1に示す。

【0029】実施例2,3,4,5

ボリオレフィン系熱融着性複合繊維を用い不織布を製造した。使用した熱融着性複合繊維は鞘成分がMI=17(JIS-K7210条件4)、融点132℃の高密度ボリエチレン(HDPE)で、芯成分がMFR=22(JIS-K7210条件14)、融点164℃のボリブロビレン(PP)からなり、複合比40/60重量%の偏心鞘芯型複合繊維であつた。この複合繊維は単糸繊度3.2デニール、捲縮数8山/25mmのスパイラルとオーム型の捲縮が混在する立体捲縮を有する短繊維であつた。又繊維長は5mm(実施例2)、10mm(実施例3)、20mm(実施例4)、25mm(実施例5)であつた。

【0030】それぞれの短繊維を用い、前記実施例1同様の方法でウエブの製造、ウエブの熱処理等をし、短繊維の交点が融着した4種の不織布を得た。但し熱処理条件は温度150℃、時間5秒間であつた。

【0031】実施例2で得られた短繊維不織布は目付け25g/m<sup>1</sup>、幅方向強力が1.38kg/5cm、比容積が137cm<sup>3</sup>/g、熱収縮率比が0.98、風合いが良、であつた。実施例2、3、4、5の短繊維や不織布の物性等のデータを表1に示す。

【0032】比較例1

繊維長が32mmである以外は、前記実施例2~5に同じポリオレフイン系熱融着性複合繊維を用い、前記実施例2~5に同様の方法でウエブの製造及び短繊維不織布の製造をはなる。

の製造を試みた。しかし短繊維をネットコンベアーに分散して降り積もらし、短繊維がランダムに配向したウェブを製造する工程で、ネット状筒状体内部で短繊維が絡合し、その目から短繊維が順調に落下せず、目的とする目付け25g/m²のウェブを製造する事が不可能であった。得られたウェブは目付け4g/m²であり、しか

も目付け斑の激しい物であつた。ウエブの熱処理は中止 した。短繊維等のデータを表1に示す。

#### 【0033】比較例2

前記比較例1に同じ繊維長32mmのポリオレフイン系 熱融着性複合繊維をカード機を用い、繊維が機械方向に 配向したウエブを製造した。このウエブを前記実施例1 同様熱処理し、短繊維の交点が融着した不織布を得た。 この時の熱処理条件は温度150℃、時間5秒間であつ た。

【0034】との短繊維不織布は目付け25g/m²、幅方向強力が0.68kg/5cm、比容積が68cm³/g、熱収縮率比が2.31、風合いが不良、であつた。との不織布は幅方向強力が低くしかも嵩高性に劣る物であつた。又風合いは前記実施例2~5に記載した不織布に比べやや硬い物であつた。短繊維や不織布の物性等のデータを表1に示す。

#### 【0035】実施例6

ボリオレフイン/ボリエステル系熱融着性複合繊維を用い不織布を製造した。使用した熱融着性複合繊維は鞘成分がMI=20(JIS-K7210条件4)、融点125℃の線状低密度ボリエチレン(LLDPE)で、芯成分が極限粘度0.68d1/gのボリエチレンテレフタレート(PET)からなり、複合比40/60重量%の鞘芯型複合繊維であつた。この複合繊維は単糸繊度7.8デニール、繊維長10mm、捲縮数0山/25mmの短繊維であつた。

【0036】この短繊維を用い、前記実施例1同様の方法でウェブの製造、ウェブの熱処理等をし、短繊維の交点が融着した不織布を得た。但し熱処理条件は温度148℃、時間18秒間であつた。得られた短繊維不織布は目付け85g/m²、幅方向強力が5.38kg/5cm、比容積が32cm³/g、熱収縮率比が1.03、風合いが良、であつた。短繊維や不織布の物性等のデータを表1に示す。

#### 【0037】実施例7

ポリオレフイン系熱融着性複合繊維を用い不織布を製造した。使用した熱融着性複合繊維は第一成分がMFR=18(JIS-K7210条件14)、融点136℃のブロピレン・エチレン・ブテン1共重合体(Co-PP)で、第二成分がMFR=22(JIS-K72100条件14)、融点165℃のポリブロピレン(PP)

0

からなり、複合比50/50重量%の並列型複合繊維であった。この複合繊維は単糸繊度1.8デニール、繊維長8mm、捲縮数6山/25mmのスパイラル状捲縮を有する短繊維であった。

【0038】この短繊維を用い、前記実施例1同様の方法でウェブの製造、ウエブの熱処理等をし、短繊維の交点が融着した不織布を得た。但し熱処理条件は温度145℃、時間12秒間であつた。得られた短繊維不織布は目付け25g/m²、幅方向強力が1.16kg/5cm、比容積が129cm³/g、熱収縮率比が1.10、風合いが良、であつた。短繊維や不織布の物性等のデータを表1に示す。

#### 【0039】実施例8

ポリオレフイン系熱融着性複合繊維を用い不織布を製造した。使用した熱融着性複合繊維は鞘成分がMI=17 (JIS-K7210条件4)、融点132℃の高密度ポリエチレン(HDPE)で、芯成分がMFR=18 (JIS-K7210の条件14)、融点166℃のポリプロピレン(PP)からなり、複合比60/40重量%の鞘芯型複合繊維であつた。この複合繊維は単糸繊度 202.5デニール、繊維長8mm、拷縮数0山/25mmの短繊維であつた。

【0040】この短機維を用い、前記実施例1同様の方法でウエブの製造、ウエブの熱処理等をし、短機維の交点が融着した不織布を得た。但し熱処理条件は温度145°C、時間5秒間であつた。得られた短機維不織布は目付け25g/m³、幅方向強力が3.07kg/5cm、比容積が44cm³/g、熱収縮率比が1.05、風合いが良、であつた。短繊維や不織布の物性等のデータを表1に示す。

### 【0041】実施例9

短繊維二種を混合し不織布を製造した。使用した短繊維は前記実施例8に記哉した熱融著性複合繊維と、単糸繊度1.5デニール、繊維長5mm、捲縮数0山/25mmのレーヨン短繊維を用いた。熱融著性複合繊維10重量%、捲縮数0山/25mmレーヨン90重量%を混合し、前記実施例1同様の方法でウエブの製造、ウエブの熱処理等をし、短繊維の交点が融着した不織布を得た。但し熱処理条件は温度145°C、時間5秒間であつた。得られた短繊維不織布は目付け25g/m³、幅方向強力が0.51kg/5cm、比容積が89cm³/g、

熱収縮率比が0.97、風合いが良、であつた。 短繊維 や不織布の物性等のデータを表1に示す。

#### 【0042】比較例3

短繊維二種を混合しカード機を用い、短繊維が機械方向に配向したウェブを製造した。使用した短繊維は前記比較例1に記載した繊維長さ32mmのポリオレフィン系複合繊維と、単糸繊度1.5デニール、繊維長51mm、捲縮数14山/25mmのジグザグ捲縮を有するレーヨン短繊維であつた。混合比はポリオレフィン系複合10 繊維が10重量%、レーヨン短繊維が90重量%であった。この混合ウェブを前配比較例2同様カード機を用いウェブを製造し、該ウェブを熱処理し、短繊維の交点が融着した不織布を得た。この時の熱処理条件は温度150°C、時間15秒間であつた。

【0043】この短繊維不織布は目付け25g/m³、幅方向強力が0.30kg/5cm、比容積が58cm³/g、熱収縮率比が1.48、風合いが不良、であつた。この不織布は幅方向強力が低くしかも嵩高が低い物であつた。又風合いは前記実施例2~5に記載した不織布より硬い物であつた。短繊維や不織布の物性等のデータを表1に示す。

#### 【0044】実施例10

市販の紙おむつを用い、この紙おむつの表面材のみ前記 実施例1記載の短繊維不織布を使用した新規紙おむつを 製造した。この市販の紙おむつは、液漏れ防止用裏面材 としてポリエチレンシートが使用され、該裏面材の上部 にテイシュに包まれたパルプ及び高分子吸水剤からなる 液吸収材、及びその上部に表面材としてスパンボンド法 ポリプロピレン長繊維不織布が使用された物であつた。 なおこの表面材は比容積が20 c m³/g で、エンボ ス法で熱圧着された不織布であつた。 この紙おむつか ら表面材のみナイフで切り取りながら除去した。除去し た表面材に替えて、前記実施例1で得た短繊維不織布を **積層し、更に紙おむつの周辺部を幅3mm熱圧着し、裏** 面材と表面を熱圧着し、本発明の紙おむつを得た。この 紙おむつは嵩髙性が良くしかも風合いが良い物であつ た。又尿の吸収性が良くしかも軟便の吸収性も良い事が 確認された。この紙おむつは特に新生児用のおむつとし て好ましく使用出来る物であつた。

40 [0045]

【表 1 】

11 (a) 12

	職 稚	截皮	鐵維長	推協	捲縮数
		d/f	mm	形状	dr/See
突起倒1	HDPE/PP。輔志型、複合比50/50動量%	2. 1	10	reer	12
実施例2	HDPE/PP,偏心精芯型。複合比40/80重量%	3. 1	5	立体	8
実施例3	同上	2.1	10	立体	8
実施例4	同上	8.1	20	立体	8
突施例 5	間上	3.1	25	立体	8
比較例1	同上	3.1	32	立体	8
比較例 2	同上 (カード法)	8. 1	82	立体	8
実施例 8	LLDPE/PBT,輔芯型, 複合比40/80重量%	7.8	10	無し	0
実施例7	Co-PP/PP, 並列型, 複合比50/50重量%	1.8	8	立体	6
実施例8	HDPE/PP, 鞘态型, 複合比60/40重量%	2.5	8	無し	0
実施例 9	実施例8の複合繊維10重量%と、1.5d/f	2.5₺	8 <sub>4</sub>	無し	0
	線維長5mm, 搭縮0山/25mmのトーヨン90趾量%	1.5	5		
比較例3	比較例1の複合磁器10重量%と、1.5d/1	3. le	32≿	立体と	8£
	無幾長51mm,接縮数14山/25mmのレーヨン90 <u>度量</u> %	1.5	51	rrer	14

(b)

	熱処理	熱処理	目付	強力	比容積	熱収縮率	風合い
	温度C	時間,秒	g/m²	kg/5cm	cm <sup>1</sup> /g	比	
実施例1	148	10	20	1.63	102	1. 20	良
实监例 2	160	5	2 5	1.38	137	0. 98	Ę
夾施例3	150	5	2 5	1.34	143	0. 95	良
実施例4	160	5	2 5	1.40	140	0. 98	良
突旋例 5	150	5	2 5	1.38	142	1.07	良
比較例1	-	-	_	_	_		_
比較例2	150	5	2 5	0.68	68	2. 31	不良
夹施例6	148	18	8 5	5.38	3 2	1.08	良
突放例7	145	1 2	2 5	1.16	129	1. 10	良
突旋例8	145	5	2 5	3.07	4.4	1. 05	良
突施例9	150	1 5	2 5	0.51	8 9	0. 97	良
比較例3	160	1 5	2 5	0.80	58	1. 48	不良

## [0046]

【発明の効果】本発明の短繊維不織布は繊維が不織布の 機械方向、幅方向、厚み方向等にランダムに配向されて いるため嵩高性や、風合い等に優れている。更に熱収縮 30 に、皺や湾曲等が発生せず均一性に優れている。

特性が、機械方向又は幅方向の何れか一方にのみ片寄つ て収縮せず、何れの方向にも均等に収縮する不織布であ る。そのためとの不織布は、後工程等で熱処理した際